(19)日本国特新庁 (JP) (12) 公開特許公報 (A)

(11)特許出願公開番号

特開平7-156611

(43)公開日 平成7年(1995)6月20日

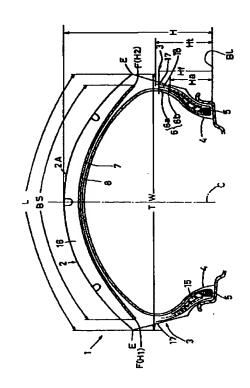
(51) Int.Cl. ⁶	識別記号	庁内整理番号	ΡI	技術表示箇所
B60C 9/1	8 1	8408-3D		
9/0	8 B	8408-3D		
9/2	2 B	8408-3D		
15/0	6 B	8408-3D		
	J	8408-3D		
			審査請求	未請求 請求項の数2 FD (全 7 頁)
(21) 出願番号	特顧平5-340599		(71)出願人	000183233
				住友ゴム工業株式会社
(22)出顧日	平成5年(1993)12	月7日		兵庫県神戸市中央区脇浜町3丁目6番9号
			(72)発明者	中崎、柴治
				兵庫県加古川市加古川町木村629
			(74)代理人	弁理士 苗村 正

(54) 【発明の名称】 自動二輪車用ラジアルタイヤ

(57)【要約】

【目的】高速直進性を保持しつつ高速旋回性を高めかつ 耐久性を向上する。

【構成】ベルト層7とカーカス6の本体部6aとその巻 上部6 bとの間に、ビードコア上面を底辺として径方向 外方に向かって厚さを漸減するJISA硬度85~95 * の繊維補強ゴム組成物よりなるエイペックスをタイヤ 断面高さHの0.3~0.5倍の高さの範囲に配設し、 又前記ベルト層7は、帯状プライをタイヤ赤道に対して 小角度で傾けて螺旋巻きしたプライ片8により形成して いる。



が望まれている。

【特許請求の範囲】

【請求項1】円弧状のトレッド部からサイドウォール部 を通りビード部にのびる本体部及び該本体部に連なりビ ード部のビードコアの周りを折返す巻上げ部を有しかつ ラジアル配列の1枚以上のカーカスプライよりなるカー カスと、トレッド部の内部かつカーカスの半径方向外側 に配されるベルト層とを具え、トレッド部のタイヤ軸方 向両端間の距離をタイヤの最大巾とした自動二輪車用ラ ジアルタイヤであって、

前記ベルト層は、1本以上の有機繊維コード又は金属コ 10 ードをトッピングゴムにより被覆した小巾かつ長尺の帯 状プライをタイヤ赤道に対してほぼ平行に螺旋巻きした 1枚以上のプライ片により形成されるとともに、

前記カーカスの本体部と巻上げ部との間に、ビードコア の上面の巾を底辺の横長さとして先細り形状の断面で、 タイヤ断面高さHの0.3~0.5倍の高さしかもJI SA硬度が85°以上かつ95°以下の繊維補強ゴム組 成物よりなるビードエイペックスを配したことを特徴と する自動二輪車用ラジアルタイヤ。

【請求項2】円弧状のトレッド部からサイドウォール部 20 を通りビード部にのびる本体部及び該本体部に連なりビ ード部のビードコアの周りを折返す巻上げ部を有しかつ ラジアル配列の1枚以上のカーカスプライよりなるカー カスと、トレッド部の内部かつカーカスの半径方向外側 に配されるベルト層とを具え、トレッド部のタイヤ軸方 向両端間の距離をタイヤの最大巾とした自動二輪車用ラ ジアルタイヤであって、

前記ベルト層は、1本以上の有機繊維コード又は金属コ ードをトッピングゴムにより被覆した小巾かつ長尺の帯 状プライをタイヤ赤道に対してほぼ平行に螺旋巻きした 30 1枚以上のプライ片により形成されるとともに、

前記カーカスの本体部と巻上げ部との間に、ビードコア の上面の巾を底辺の横長さとして先細り形状の断面で、 タイヤ断面高さHの0.3~0.5倍の高さしかもJI SA硬度が85°以上かつ95°以下の繊維補強ゴム組 成物よりなるビードエイペックスと、前記ビードエイペ ックスに隣接してスチールコードを半径方向に対し±1 5°の範囲に配列しかつ前記ビードコア上面近傍を始端 として、ビード底からの高さがタイヤ断面高さHのO. 3~0.5倍の範囲で終端するスチールフィラとを配し 40 たことを特徴とする自動二輪車ラジアルタイヤ。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【産業上の利用分野】本発明は、高速走行において直進 における走行安定性を保持しつつ旋回時において、剛性 感を低下させることなく接地感を高めうる自動二輪車用 ラジアルタイヤに関する。

[0002]

【従来の技術】自動二輪車用タイヤにあっては、旋回時 に車体を大きく傾斜して走行するため、この旋回時にあ 50 【0009】本発明者は、前記課題を解決するため種々

っても走行安定性を保持する必要上、タイヤの横剛性が 大きいクロスプライ構造のタイヤが広く用いられてき た。しかし、近年、高速道路網の充実に伴い、又車体の 高性能化に伴い自動二輪車用タイヤにあっても、高速走 行に対する性能の向上が要望され、タイヤのラジアル化

【0003】この自動二輪車用ラジアルタイヤには、例 えば特願平2-103305号によって本出願人が提案 したベルト層の全体を小巾の帯状プライをカーカスの外 側に隣接して螺旋巻きしたプライ片によって形成したも のがある。このものは半径方向内側への曲げ剛性が低 く、従って接地性が高いため、走行安定性が向上する。 又エンベロープ特性も良好であり、乗心地が向上する。 【0004】さらに、カットプライを継ぎ合わせて形成 した従来の構造のものに比べてプライのコードが周方向 に連続ししかも赤道面に略平行にらせん巻きしているた め、ベルト層のタガ効果高く、しかも遠心力によるタイ ヤ外径の変化を有効に防止することができ、直進走行 時、特に高速走行における走行性能は向上しうる。

【0005】しかし、前記帯状プライの螺旋巻きによる ベルト層は車体を傾けて走行する旋回時においては、ベ ルト層の径方向内側に対する曲げ剛性が低く柔軟である ため、接地性にはすぐれているがトレッド部からサイド ウオール部にかけての横バネ定数が比較的小であり、横 剛性に劣り、旋回時に必要となる高いサイドフォースを 誘起させることが困難となって、キャンバースラストが 小さく旋回性能に劣るという問題があった。

【0006】なお前記横剛性を補うため、特願平2-1 17937号において原出願人は、カーカスの巻上げ部 の先端高さを高くする方法、ビードエイペックスの先端 高さを高くする方法等の提案を行った。

[0007]

【発明が解決しようとする課題】しかし前記提案によっ てサイドウォール部の横剛性は高まるものの、キャンバ 一角を与えたときのレスポンス、即ちキャンバースラス トが発生する迄のタイムラグが比較的長く、従ってドラ イバーが期待する時に期待する大きさのキャンバースラ ストが発生せず、コーナリングに際して必要以上のキャ ンバー角を与えることとなり、その結果タイムラグのあ とで過度に大きいキャンバースラストが生じて曲がり過 ぎを生じやすい。なおこのとき、ドライバーはあわてて 車体を起こして修正しないと危険を招くという不安定な

【0008】又高速時の旋回は勿論、直進走行において も路面の凹凸や障害物をさけて運転する必要からキャン バー角を伴うため、直進時においても走行の安定性が低 下する。加うるに高速走行時において、路面の凹凸から 誘導される車体の振動、即ちウィーブ現象も生じがちで あった。

調査を行った結果、タイヤの横バネ定数が、キャンバー 角が最大となる30~40度の範囲で最も高く、さらに はキンバー角が0度より大きくなるに従い横バネ定数が 漸増することがより好ましいことを知り得たのである。

【0010】又前記横バネ定数の条件を充足させるには ビードエイペックスの高さ規制、カーカスの巻上げ部の 高さ規制よりもむしろカーカス本体とその巻上部との間 でビードコアの上面より先細りの断面形状をした硬質の 繊維補強ゴム組成物からなるビードエイペックスを設け 該繊維補強ゴム組成物の硬度を規制することが有効であ 10 ることが実験により確認し得たのである。

【0011】本発明は、高速直進時における走行安定性 を維持しながら旋回時において、キャンバー角が大きく なるにつれて剛性感を高めかつキャンバー角に対するキ ャンバースラストの発生を早めて操縦安定性を向上させ ると共に接地感を高め、高速直性と旋回性能とを向上し うる自動二輪車用タイヤの提供を目的としている。

[0012]

【課題を解決するための手段】本発明は、円弧状のトレ ッド部からサイドウォール部を通りビード部にのびる本 20 体部及び該本体部に連なりビード部のビードコアの周り を折返す巻上げ部を有しかつラジアル配列の1枚以上の カーカスプライよりなるカーカスと、トレッド部の内部 かつカーカスの半径方向外側に配されるベルト層とを具 え、トレッド部のタイヤ軸方向両端間の距離をタイヤの 最大巾とした自動二輪車用タイヤであって、前記ベルト 層は、1本以上の有機繊維コード又は金属コードをトッ ピングゴムにより被覆した小巾かつ長尺の帯状プライを タイヤ赤道に対してほぼ平行に螺旋巻きした1枚以上の プライ片により形成されるとともに、前記カーカスの本 30 ~0.5倍の高さの範囲としている。0.3 H未満で 体部と巻上げ部との間に、ビードコアの上面の巾を底辺 の横長さとして先細り形状の断面で、タイヤ断面高さH の0.3~0.5倍の高さしかもJISA硬度が85° 以上かつ95°以下の繊維補強ゴム組成物よりなるビー ドエイペックスを配したことを特徴とする自動二輪車用 ラジアルタイヤを基本としている。

[0013]

【作用】ベルト層は、ベルトコードをトッピングゴムに 埋設した帯状プライを螺旋巻きすることによって形成さ れるプライ片からなるため、カットプライを用いて形成 40 された従来のものに比べてトレッド部の半径方向内側に 向く剛性を和らげ接地性を高めかつグリップ性を高め る。又カットプライを継ぎ合わせた従来のベルト層のよ うなタイヤ赤道に対して傾斜する向きの継ぎ目がなく、 タイヤの均一性が向上し、直進、旋回時における操縦の 安定性を高めることが出来る。

【0014】又カーカスプライの本体部とその巻上げ部 との間に、ゴムのJISA硬度を規制した繊維補強ゴム 組成物よりなる断面三角形状のエイペックスを配置する 4

ャンバー角を与えた時の応答、即ちキャンバースラスト の発生が早く、従って、直進、旋回走行を問わず、操縦 安定性が向上する。同時に剛性感とともに接地感が高ま り旋回時における走行安定性を向上しうる。

【0015】かかる作用は、スチールコードを用いたス チールフィラをビードエイペックスに沿わせかつ一定高 さに配置することにより一層高めることが可能となる。 【0016】なお前記した横バネ定数とは、該タイヤを リムに装着するとともにタイヤ内腔に規定の内圧を加え た状態において、該タイヤに規定最大荷重を加えて撓ま せる一方、その荷重のもとタイヤの接地面を横にスライ ドさせるときの横力を測定し、撓みとの相関を求めると ともに、その横撓みー荷重曲線において横方向の接線の 勾配をもって表すものとする。

【0017】前記スチールフィラのコード傾斜角がラジ アル方向に対し±15°以上になるとキャンバー角に対 する横バネ定数の増加に割合が小さいため、キャンバー 角に対するキャンバースラストの発生が遅れ旋回性能が 低下する。

【0018】又エイペックスのゴム硬度がJISAにお いて85度未満では、サイドウォールにかけて剛性に劣 る結果、旋回時における剛性感が低下し旋回時の走行安 定性が低下するとともに耐久性に劣る。又、95度をこ えるとゴム組成物の加工作業性が劣るとともに、前記ト レッドショルダー域の間性が過大となり、直進及び旋回 走行における乗心地、安定性が低下する。

【0019】さらにビードエイペックスゴム及びスチー ルフィラは、その上端のビードベースラインBLからの 径方向の高さHa、Hfをタイヤ断面高さHaの0.3 は、エイペックスゴムの容量が不足し、剛性感、接地感 に劣る一方、0.5Hをこえるとトレッドショルダー領 域における剛性が過大となり乗心地が低下するからであ る。

【0020】しかも前記エイペックスはスチールフィラ ーと一体となった、いわゆるスチフナーとして配設する ことにより、ビード部からサイドウォール部にかけての 剛性段差を緩和すると共に剛性を高め旋回時における走 行安定性をより向上しうるのである。

【0021】このように本願発明の自動二輪車用ラジア ルタイヤは、前記した各構成が有機的に結合されかつ一 体化することによって、剛性感を低下させることなく接 地感を高め直進走行時の走行安定性を保持しつつ旋回時 における走行安定性を向上しうるのである。

[0022]

【実施例】以下本発明の一実施例を図面に基づき説明す る。図1~3において自動二輪車用ラジアルタイヤ1 は、トレッド部2の端縁E、E間のタイヤ軸方向の距離 であるトレッド巾TWがタイヤ最大巾をなし、かつトレ ことにより、横バネ定数が増し横剛性が向上する他、キ 50 ッド面2Aがタイヤ赤道C上を中心とする円弧状をな

す。

【0023】又トレッド部2と、その両端からタイヤ半 径方向内側に向けてのびるサイドウォール部3、3と、 該サイドウォール部3のタイヤ半径方向内端に位置する 一対のビード部4、4とを有する。さらに自動二輪車用 ラジアルタイヤ1は、前記トレッド部2からサイドウォ ール部3を通りビード部4に至る本体部6aに、該ビー ド部4のビードコア5をタイヤ軸方向内側から外側に向 かって折返す巻上げ部6bを具えたカーカス6と、トレ ッド部2の内部かつカーカス6の半径方向外側に配され 10 るベルト層7とを具える。

【0024】又ピードコア5のタイヤ半径方向外側かつ 前記カーカス6の本体部6aと折返し部6bとの間に、 JISA硬度が85°~95°の繊維補強ゴム組成物か らなりビードコア5の上面の巾を底辺の横長さとした先 細りの断面三角形状のビードエイペックス15と、スチ ールフィラー18とを共に立上げる。

【0025】前記ビードエイペックス15は、タイヤ断 面高さHのO.3~O.5倍の高さとするとともに、J ISA硬度が85°以上かつ95°以下で繊維で補強さ 20 れたゴム組成物を用いている。

【0026】エイペックスのJISA硬度が85度未満 では、サイドウォール部の横剛性が劣り、旋回時におけ る剛性感が低下し旋回時の走行安定性が低下するととも に耐久性に劣る。なお95度をこえるとゴム組成物の加 工作業性が劣るとともに、前記トレッドショルダー域の 剛性が過大となり、直進及び旋回走行における乗心地、 安定性が低下する。

【0027】 このようなビードエイペックス15は、ス 性を向上できる。そのため、キャンバー角を与えた時の 応答レスポンス、即ちキャンバースラストの発生までの 時間が小であり、直進、旋回走行を問わず、操縦安定性 が向上する。さらに剛性感とともに接地感が高まり旋回 時における走行安定性を向上しうる。

【0028】前記スチールフイラ18は、 ビードエイペ ックス15に隣接して、スチールコードを半径方向に対 し±15°の範囲に配列してなり、かつビードコア上面 近傍よりタイヤ断面高さHの0.3~0.5倍の高さと する。

【0029】またスチールフィラ18は、本実施例では そのスチールコードを、上撚り10mピッチ以下かつ下 撚り6mピッチ以下でフィラメント径0.15~0.2 5 ■●のフィラメントを同一方向に撚り合わせている。

【0030】前記スチールフィラのコード傾斜角がラジ アル方向に対し±15°以上になるとキャンバー角に対 する横バネ定数の増加に割合が小さくなり、キャンバー スラストの発生が遅れ旋回性能が低下する。

【0031】さらにビードエイペックス15及びスチー ルフィラ18は、その上端のビードベースラインBLか 50 状プライ10の螺旋巻きを2層以上の複数層として形成

6

らの径方向の高さHa、Hfをタイヤ断面高さHaの 0.3~0.5倍の高さの範囲としている。0.3H未 満では、ビードエイベックスの容量が不足し、剛性感、 接地感に劣る一方、0.5Hをこえるとトレッドショル ダー領域における剛性が過大となり乗心地が低下するか らである。

【0032】しかも前記ピードエーペックス15とスチ ールフィラ18とは、本実施例では一体となったスチフ ナーとして、カーカスの本体部6 aと折返し部6 bとの 間に配設され、これによって、ビード部からサイドウォ ール部にかけての剛性の段差を緩和すると共に剛性を高 め旋回時における走行安定性を高めうる。

【0033】他方、前記カーカス6は、本実施例では夕 イヤ赤道Cに対して70~90度の角度で傾斜させたラ ジアル配列のカーカスコードを具える1枚以上、本実施 例では1枚のカーカスプライからなり、カーカスコード としては、ナイロン、ポリエステル、芳香族ポリアミド 繊維など、好ましくは弾性率が600kgf/ ■■2以上の 有機繊維コードが用いられる。 又カーカス6は、本実施 例では、その巻上げ部6bのビードベースラインBLか らの高さである巻上げ高さHtはタイヤ断面高さHの 0.2~0.6倍の範囲に設定される。

【0034】前記ベルト層7は、本実施例ではタイヤ子 午線断面においてベルト層の外縁間の長さBSをトレッ ド面2Aに沿うトレッド緑E、E間の長さしの0.8倍 以上かつ0.9倍以下の範囲に設定される。

【0035】ベルト層7は小巾かつ長尺の帯状プライ1 0を螺旋巻きすることによって形成されたプライ片8か らなる。帯状プライ10は、図2に示すごとく1本又は チールフイラ18とあいまって、横バネ定数が増し横脚 30 平行に配した複数本、本実施例では2本のベルトコード 11、11をトッピングゴム12に埋設してなり、前記 ベルトコード11は、ナイロン、ポリエステル、芳香族 ポリアミド等の有機繊維コードの他、スチールコードが 用いられる。 なおベルトコード 1 1 としては、 スチール と略同等の引張り強さと弾性率とを有しかつ重量がスチ ールに比べて小さい前記芳香族ポリアミド繊維を好適に 採用しうる。

> 【0036】前記帯状プライ10は、トレッド部2の一 方の端縁Eの近傍に位置するベルト層7の外縁Fとなる 起点H1から図1において左から右にかつタイヤ赤道C をこえて他方の端縁E近傍のベルト層7の外縁Fをなす 終点H2に至る間タイヤ赤道Cに対して5°以下の小角 度傾けて螺旋巻きすることにより前記プライ片8を形成 しうる。

【0037】又本実施例では、帯状プライ10の巻付け に際して図3に示す如く、該帯状プライ10の対向する 側縁10a、10aの近傍を互いにラップさせて巻回 し、帯状プライ10の緩みを防止している。 なおベルト 層7は、前記構成に係るプライ片8を2枚以上、即ち帯

することも出来る。

【0038】なおカーカス6は、本実施例のようにその コードをラジアル配列とした場合には、ベルト層7は、 そのベルトコードが前記カーカス6の前記コードと協同 してタガ効果を発揮する。

[0039]

【具体例1】接地感、剛性感の向上に対して表1に示す ごとく、仕様Aの繊維補強されていない従来のゴム組成 物よりなるエーペックス (硬度80°) 仕様Bの繊維補 強ゴム組成物よりなるエーペックス(硬度85°)及び 10 ム配合を表2に示す。 仕様Bにスチールフィラーを追加した仕様Cの3者の効 果を確かめるため予備実験を行った。

*【0040】予備実験は、タイヤサイズが190/50 R17について、前記仕様A、B、Cにて試作するとと もにキャンバー角が0~40°の範囲で横バネ定数の測 定を行うとともに該試作タイヤを実車に装備し、実車走 行によってフィラの効果を確認した。なおバネ定数は、 荷重を2段階(100kg及び200kg)として、又接地 感、剛性感、キャンバースラスト発生速さはドライバー のフィーリングにより判定した。

8

【0041】テスト結果を表1に、又エイペックスのゴ

[0042]

【表1】

	13 7700		134.1		
			仕様 A	仕様 B	仕様 C
	カーカスの巻	byf部先端高さ(jit)	0.6H	0.6H	0.6H
	サイドゴムの	I ð	3 🚥	3==	3=
主		高さ Ha	0.3H	0.5H	0.5H
要	エイペックス	JISA硬度	80	85	85
排		ゴム配合	表2のA	表2のB	表2 0 B
皮	-7 -	高さ Hf	_	_	0.5H
	ス チール フィラー	コード			1×3/. 25
		傾斜角	_	_	5
横パネ定数	100kg +	ンパー角 0° 20° 30° 40°	13.8 14.9 15.1 16.8	14.9 15.6 16.9 18.1	16.8 19.2 20.8 21.4
数据/邮	200kg	ンパー角 0° 20° 30° 40°	15.8 16.9 17.8 18.3	17.8 18.8 19.9 19.9	19.2 20.6 23.6 25.2
テ	接地感		不良	良好	優
スト結	財性感		第 6	良好	便
果	キャンパーン	スラスト発生速さ	退れる	普通	違い

[0043]

※ ※【表2】

	A		В		С
NR SBR1502 カーボンブラック ステアリン酸 亜鉛黄 促進剤 レガイル JISA 硬度	100.0 	65	70.0 HAF 76 2.5 4.0 2.5 3.5 18.0 8.5	0.0	1 0 0.0 1 SAF 6 0.0 2.0 5.0 1.5 2.5 18.5 9 5

【0044】テストの結果、スチールフィラを具える仕 様Cのものが接地感、剛性感ともに最も良好であること が確認できた。又スチールフィラのない繊維補強ゴムよ りなるエイペックスでも従来品に比較して良好である。 [0045]

【具体例2】前記具体例1による予備テストの結果に基★50 構成のタイヤ(比較例1)および本願構成外のタイヤ比

★づき、タイヤサイズが具体例1と同じ190/50R1 7でありかつ図1の構成を具えたタイヤについて表3に 示す仕様で試作する(実施例1~5)とともに、その性 能をテストした。なお比較のためビードエイペックスの JISA硬度を本願構成外としかつフィラーを設けない

較例2~5について併せてテストを行いその性能を比較 した。

【0046】テスト条件は下記の通り。

1) 直進時、旋回時の操縦安定性

試作タイヤを自動二輪車に装着するとともに、該自動車 をテストロードにおいて260km/Hrで夫々走行し、テ ストドライバーのフィーリングにより評価するととも * *に、比較例1を100とする指数で表示した。数値が大きいほど良好である。

10

【0047】2) 乗心地

1) のテストにおいてドライバーのフィーリングにより 評価した。テスト結果を表3に示す。

[0048]

【表3】

			New 1	契施例 2	ACTURED 3	EXPERIM 4	実施所 5	LEAKON 1	2 (B) 37	HAKEN 3	HAKKEN 4	EHAKAN 5
	R-RK	コードな資 施服 施設(年) 上かる数 格上が高さ(日)	ナイロン 2/1260d 9 0 1 0.6H	7707 271260d 90 106H	74 0 × 2 × 1280 d 9 0 1 0 6 H	ナイロン 2/1260d 90 1 0.2H	2/1260d 90 10.8H	ナイロン 2/1260d 9 0 1 0.5H	77 = 7 2/1260d 9 0 1 0.7 H	ナイェン 2/1260d 9 0 1 0.5H	74 = 7 2/1260d 9 0 1 0.1H	77 a × 2 × 1260 d 9 0 1 0 5 H
華 段	メイト画	コード材質 機能 (機約角 (理) ブライ酸 中方可要さ (BS)	出の技術 1072年 1072年 2072年 108日 468日 4	光磁液	が を を を を の で の の の の の の の の の の の の の	が を を を を を を を を を を を を を	お音数 8774 2 / 1500d ~0~ 1.0 L 数記載者	方金校 *8774 2 / 1500 d ~ 0 ~ 0 ~ 0 ~ 0 8 L 雑節巻き	方を使 877.1 2~1500 d ~0~ 0.8 L 電影を	7音族 407% 2~1500d ~0~ 0.8L 類節巻き	5音法 R973.F 2~1500 d ~ 0~ 1 0.8 L	が を を で で で で で で で で で で で で で
	ドードエイベックス	上端高さ (Ha) ・ ラム J I S A硬度 (HS) ・ 原立複方向長さ フゴム配合 (後2)	0.3H 85 37上面巾 B	0.5H 8.5 3.7 上面巾 B	0.5H 9.5 a7上面巾 C	0.5H 9.5 2.7上面巾 C	0.5H 2.85 2.7上面中 B	0.5H 80 97上面中 A	0.5 H 8 0 3 7 上面巾 A	0.2 H 8.5 2.7 上面巾 B	0.6H 85 37上西中 B	0.5H 85 37上面中 B
	スキール レ 4点	コード複数 上/下ヨリピッチ (mn) イ 上組高さ (H f) ラコード複数角 (B)	ねつ	3×4/.15 10/8 0.5H	7×4.20 10.56 0.5H 11.5	7×6 1076 0.5H 115	7×4.22 10/6 0.5H -15	ねつ	1X 2.22 10 2.8 + 15	7×4.22 12/8 0.6H +15	3×4/.15 10/6 0.6H +18	1 X 3.25 1 0.2 H + 1 5
テスト語果		成団時の規模な定性 直述時の規模安定性 乗り心地	110 110 110	111 1115 105 50	000 000	1 2 0 1 0 5 0 1 0 5 0	0000	000	1000	11 20 11 50 11 50	110 115 95	200 000 1111

注)タイヤ都価値をHは全て96mm

11

【0049】テストの結果、実施例のものは、直進時、 旋回時の操縦安定性及び乗心地が従来品に比較してバラ ンス良く優れていることが確認できる。

[0050]

【発明の効果】このように、本発明の自動二輪車用タイヤは、高速走行における直進時及び旋回時における操縦 安定性を向上しうる。

【図面の簡単な説明】

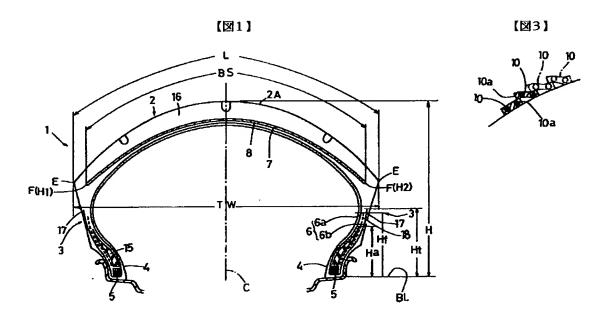
- 【図1】本発明の一実施例を示す断面図である。
- 【図2】帯状プライの一例を示す斜視図である。
- 【図3】帯状プライの巻付けを例示する断面図である。

【符号の説明】

- 1 自動二輪車用ラジアルタイヤ
- 2 トレッド部
- 3 サイドウォール部

4 ピード部

- 5 ビードコア
- 6 カーカス
- 6a 本体部
- 6b 巻上げ部
- 7 ベルト層
- 10 帯状プライ
- 11 ベルトコード
- 12 トッピングゴム
- 10 15 ビードエイペックス
 - 18 スチールフィラ
 - BS ベルト層の長さ
 - C タイヤ赤道
 - F 外縁



【図2】

